

50X1-HUM

Page Denied

Next 1 Page(s) In Document Denied

L1949.

JENA** GLASWERK
SCHOTT & GEN., LANDSHUT

Jena^{er} Glas für die Optik

DEPARTMENT OF DEFENSE
INTELLIGENCE
ANALYSIS CENTER

STAT

L1949

JENA^{er} GLASWERK
SCHOTT & GEN. - LANDSHUT

Jena^{er} Glas für die Optik

FOR OFFICIAL USE ONLY

FOR OFFICIAL USE ONLY

Die Schwankung im p_2 Wert innerhalb einer Schmelze betrifft maximal ± 2 Einheiten in der 4. Dezimale für Plattingen und ± 1 Einheit in der 4. Dezimale für Fresslinge. Im allgemeinen ist sie merklich kleiner. Umverteilungsmaße (z.B. Praktischschmelzung) gestaltet bei Plattingen und hieraus zugehörigen Stücken auch die Einhaltung eines gewissen Schwankung innerhalb einer Schmelze. Stücke dieser verbesserten Homogenität, die wir unter der Bezeichnung „PK“¹⁾ gegen Berechnung eines Preisabschlags abgeben, haben eine Schwankung von nicht mehr als

\pm 5 Einheiten in der 5. Dezimale bei Platten, Run-

Innerhalb eines Kühlvorganges weisen präzisionsgekühlte Presslinge der gleichen Schmelze nur eine Maximal schwankung von ± 10 Einheiten in der 5. Dezimale auf.

Benennung der Gläser

Unterhalb des gebrochenen Linienzuges liegen die gewöhnlichen optischen Gläser, die „Fläte“ mit V-Werten kleiner als 50, die „Krone“ mit V größer als 55. Zwischen beide schließen sich als Übergang die „Kronfläte“, „Kronhärte“, „Die „Krone“ zerfällt je nach der Zusammensetzung in Bartilettische, Krone und Zylindergläser, „Kronhärte“

Wegen des einzigen, von den anderen abweichen- den Werten hin und insbesondere oberhalb des gebrochenen Linienverlaufs liegen die neuen Jenaer Gläsern durch bestimmte Gradein in einzelne Gruppen getrennt. Die Name jeder Gläsart setzt sich zusammen aus der abgekürzten, oft gedreckten Gruppenbezeichnung und einer angehangten Zahl, die dem Plan zu entsprechen ist. Bei Bestellungen empfiehlt sich zur Vermeidung von Irrtümern die Beiliegung der in der Liste angegebenen Kennwörter. Die Gruppen sind in der Liste nach fallendem V-Wert geordnet.

Die Veränderlichkeit und chemische Angreifbarkeit der Oberfläche der Gläser hängt ebenso wie die optische Wirkung des ganzen äußerstens chemischen Aufbaues schon es geboten, die Gläser, die zur Behebung des sekundären Spektrums entwickelt wurden, unter dem Eigennamen „Kurzlinie“ zusammenzufassen, unbekümmert um ihre Lage im $n_d - V_d$ -Feld.

Wetterfestigkeit. In Berührung mit mikromaschigem Wasser bildet sich auf hygrokopischen Gläsern ein hauchdicker Beschlag aus feinsten Tröpfchen einer alkalischen Flüssigkeit. Zähflüssige Bestimmungen dieses hygrokopischen Wassers wurden von der Physikalisch Technischen Reichsanstalt ausgeführt. Als Maßzahl gilt die auf frischen Bruchstellen nach 7-tägiger Verwitterung in der mit, derart veränderten Form bestehende Schichtdicke des Hauchs.

Klasse	h 1	h 2	h 3	h 4	h 5
	1	2	3	4	5

Da für die Beurteilung der Angreifbarkeit der Gläser auch die sogenannte natürliche Alkalität A_n — die auf unverwitterten frischen Bruchflächen gehörende Menge Jodeinsin — Fingerzeige geben kann, sind für jede Glasart die Klassenbezeichnungen h 1, h 2 usw. oder die Grenzfälle z. B. 1/2, sowie die neuesten vor-

die Glasur die Klasseneinteilungen 1, 1½ und 2 bewirkt. Die Grenzen der liegenden A_1 - und A_2 -Werte werden in die Linie angegeben. Bei Gläsern, für die die färberischen Voraussetzungen des Prüfverfahrens nicht mehr hinreichend zutreffen, sind diese Werte eingeklammert. (Nukeres s. Skizzezeitdruck, 1913, S. 237)

mäßigen Bestimmung dieser Eigenschaft wird eine irgendeine Glasplatte der Einwirkung von Wasser ausgesetzt und die Dicke der normalen, kräftig gerührten Salpeterärsäurelösung bei 25° bestimmte Zeiten ausgesetzt und die Dicke der verbleibenden oder auch abgelösten Gelschichten interferometrisch gemessen (vgl. dazu die Mitteilungen in den Glästchnischen Berichten Bd. 14, 1936, S. 351) Als Maßzahl gilt die zur Erreichung einer Schichtdicke von einer halben Sekunde benötigte Zeit in Stunden. Hierzu werden fünf Klassen der

H_2O_2	0.1	0.2	0.3	0.4	0.5	0.6
0.1	100	100	100	100	100	100
0.2	100	100	100	100	100	100
0.3	100	100	100	100	100	100
0.4	100	100	100	100	100	100
0.5	100	100	100	100	100	100
0.6	100	100	100	100	100	100

Klasse	f 1	f 2	f 3	f 4	f 5
Zeit t in Stunden für $x = 0.1 \mu$	über 100	100–10	10–1	1–0.1	unter 0.1

Die in früheren Listen durch den Zusatz „f“ als fleckenempfindlich gekennzeichneten Gläser fallen in die

Die in früheren Listen durch den Zusatz „a“ als **statisch** eingeschätzte Gläser sind in die Klassen 5, 6, 4 und zum Teil in 5. B.

Der zeitliche Verlauf der Fleckenbildung wird für kleine Schädlichkeiten x durch die Gleichung $t = \alpha + \beta x^2$ wiedergegeben. Die α - und β -Werte sind in der Liste in logarithmischer Zählung für gleiche Zeitspannen angegeben. Ein Strich bedeutet, daß α mit β praktisch verschwindend klein ist. Kann α nicht bestimmt werden, so ist sich das Glas mit nahezu gleichmäßiger Geschwindigkeit abgerostet. Bei Störungen der Werte bedeutet eine zunehmende Schadwirkung, da die Rostgeschwindigkeit abnimmt. Die Fleckenbildung schreitet erheblich langsamer voran.

Glasarten einer Zähligkeit von etwa $\eta = 10^3$ absoluten Einheiten (cm, g, sec) entspricht und bei dem sich etwa vorhandene Spannungen rasch ausgleichen. Der Umformungspunkt wurde durch Ausdehnungsmessungen abgeschätzt mit einer Anziehgeschwindigkeit von $4^\circ\text{C}/\text{min}$. Die zugehörige (Gläserneidende Berichte Bd. 13, 1934, S. 179) sehr niedrige Zähligkeit von $\eta = 10^2$ (vgl. 1934, S. 401) ist die „ $\eta = 10^2$ “ des Glases gekennzeichnet durch den Einsenkungspunkt Eg, d. i. diejenige Temperatur, bei der sich für gleiche Anziehgeschwindigkeit das Glas in kleinen Poren der Unterlage einsinkt (vgl. Gläserneidende Berichte Bd. 5, 1927, S. 36). Der auf diese Weise ermittelte eingesenkten Punkt ist der Kohäsionspunkt, für den ein Anziehen aufeinander liegender, polierter Glässerstücke der benötigten Größe innerhalb 30 Minuten erfolgt (vgl. Schicksal-Zeitschr., 1914, S. 129).

Andere Eigenschaften der Gläser

Jedes Glas erfordert eine größere oder kleinere, weniger stark gefrorene, d. h. es verschleißt Licht verschieden. Wellenlängen verändert stark. Manche Gläser lassen sich selbst aus chemisch reinen Rohstoffen nicht ohne starker vorwiegend Goldfarbenen Gläsern (z. B. Schwefelk. Kornflähe u. a.). Man vergleiche hierzu die Benennung „ α “ in der Liste.

Versinzelte Gasblasen in den Gläsern sind unvermeidlich. Gläsern, bei denen infolge der chemischen Zusammensetzung solche Blaschen in größerer Zahl entstehen, sind in der Liste durch die Benennung „ λ “ oder „ $\lambda\mu$ “ gekennzeichnet.

Für jedes Glas ist ferner das spez. Gewicht s bezogen auf Wasser von 4°C angegeben.

Bei Gläsern mit der Benennung „ ρ “ ist das Auftreten von feinen, parallel schräg angewinkelten Säulen technisch nicht zu vermeiden. Sie sind daher zur Herstellung von Prismen jeder Art und von Linsen mit mehr als 15 mm Dicke ungeeignet. Linsen und Rundschleifer sind daraus so herausgeschnitten, daß der Durchgang des Lichtstrahls nahezu senkrecht zu den polierten Flächen der Platte erfolgt.

Ausführungsformen

Die einzelnen Gläser — soweit nicht anderweitig gekennzeichnet — sind in verschiedenen Ausführungsformen lieferbar.

Plattenglas. Die Form der Platten ist unter gewöhnlichen Bedingungen die möglichst großer quadratischer oder rechteckiger Glasscheiben 4—20 cm Seitenlang. Die Dicke beträgt etwa 1—2 cm bei den kleinsten und ca. 10—12 cm bei den größten Platten. Zur Durchsicht ist jede Platte an zwei gegenüberliegenden Flächen poliert. Gläsern mit der Bezeichnung „ ρ “ werden Platten in 10 bis 15 mm dicken Platten mit polierten großen Flächen geliefert. Auf Wunsch liefern wir auch auf vorgeschriebene Dicke geschnittene Platten gegen Berechnung der Schnittkosten und des Glasverlusts.

Die Auswahl des Plattenloses erfolgt sorgfältig mit bloßem Auge bei Verwendung einer besonderen Lichtquelle. Versinzelte kleine Säulchen dürfen vorkommen.

Die Spannung entspricht einer sorgfältigen, verbesserten Feinkühlung. Zwischen Spiegel und Nikol, im Tageslicht betrachtet, dürfen Polarisationsstreifen nicht sichtbar sein und die schwarzen Interferenzstreifen in höherem Felde nur schwach hervortreten.

Prefillinen jeder Art und Größe liefern wir in bestem Kühlungszustand aus Plattenglas oder ausgesuchtem Rohglas in erweiterter Schlierenauswahl.

Prismen. Geschulte Prismen stellen wir in der für den jeweiligen Verwendungszweck angepaßten Glasbeschaffenheit her. Bei rechtwinkligen oder gleichseitigen Prismen an etwa 5 cm Kathetenlänge sind die dreieckigen Grundflächen zur Durchsicht anpoliert. Für Feldstecher sind auch geplante Prismen in bestem Kühlungszustand lieferbar.

Rundschleifen werden in allen Größen und in der Beschaffenheit dem Verwendungszweck angepaßt geliefert.

Unsere Objektivscheiben stellen Spitzenleistungen der Glasschmelzkunst dar. Sie werden auf Schleifen, besonders sorgfältig untersucht und ausgewählt. Die Scheiben werden nach beständigem Kühlung nach einem verfeinerten Verfahren (Polarisationskühlung) unterwofen, so daß sie auch in Bezug auf Spannung und Heranziehen die günstigste Voraussetzung schaffen. Zur Nachprüfung sind die Flächen der Scheiben poliert.

Auch Spiegelgläser für astronomische Zwecke werden, wie die Objektivscheiben einer besonderen Kühlung unterwofen und mit polierten Flächen geliefert.

Für das optimale Plattenloses in freien Abmessungen steht eine kostengünstige Prisliste mit Lieferbedingungen zur Verfügung. Für die übrigen Ausführungsformen geben wir unsre Preise auf Anfrage bekannt. In Anfragen bitten wir die Rohmaße anzugeben, um besten an Hand einer Zeichnung.

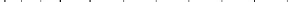
Preise und Lieferbedingungen

Declassified in Part - Sanitized Copy Approved for Release 2012/08/28 : CIA-RDP82-00040R000200130012-1

Optische Glasarten

Die Eigenschaften der Gläser sind auf den nachfolgenden Blättern verzeichnet

Page 1

Fluor-Kron 

FK 1 *Flusß* 14707

K 3	<i>Fluk</i>	1.4645	65.7	2.28	b	1	2	1	5	1.5	-838	3844	4507	0.00706	0.00250	0.0086	0.00520	0.0378	0.00311	1.4623	1.46450	1.47317	FK 3
K 4	<i>Flup</i>	1.4783	65.9	2.23	b	5	112	5	5	0.4	-467	4811	5277	0.00726	0.00264	0.00391	0.00520	0.0384	0.00315	1.47603	1.47828	1.48713	

Table 6. $F_{lim\sigma}$ vs. β

Phosphat-Kron

PK 1	<i>Pheoab</i>	1.5038	66.7	2.44	b		1	2	1	1	—	7.2	610	563 ^a	604 ^a	0.00755	0.00273	0.00413	0.00342	0.00401	0.00329	1.50146	1.50378	1.51301	PK 1
PK 2	<i>Pheoef</i>	1.5182	65.2	2.50	b		1/2	4	8	2	—	5.6	273	570 ^a	608 ^a	0.00759	0.00268	0.00434	0.00360	0.00423	0.00349	1.51474	1.51591	1.52094	PK 2

PK 3	<i>Phoik</i>	1.5254	64.5	2.56	b	1/2	4	9	2	-	5.7	746	568 ^b	607 ^b	0.00814	0.00281	0.00443	0.00371	0.00434	0.00356	1.52293	1.52542	1.53541	PK 3
------	--------------	--------	------	------	---	-----	---	---	---	---	-----	-----	------------------	------------------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	---------	------

Phosphat-Schwefel-Kron

PSK 2	<i>Psetef</i>	1.5687	63.1	3.04	b	2	7	10	5	1.5	-	669	598*	623*	0.0090	0.00325	0.00497	0.00410	0.00485	0.00400	1.56595	1.56873	1.57981	0.00000	0.00073	PSK
PSK 3	<i>Psetik</i>	1.5523	63.5	2.91	b	1/2	5	7	3	3.2	3.8	674	590*	632*	0.00870	0.00310	0.00474	0.00476	0.00466	0.00386	1.54966	1.55222	1.56302	PSK		

Glep- ort	Ken- nwert n	Mittlere Biege- Zoll- zahl V_g	Abbie- gung α	Bemerkungen (z.B. a = Büschel ent- fernt, b = p = parallelen Schlägen)	Wetter- bedingungen a = Vorwärme- ung, b = niedrige Alt- titude	Sturz- festig- keit f _s in kg/cm ²	Wärme- ausdeh- nung f _α in 10 ⁻⁵	Mittlere Zeit- steue- rung f _t in s	Teilseriensteuerung für						Brechungszahlen für								
									A ₁	A ₂	A ₃	A ₄	A ₅	A ₆	A ₇	C	d (d-1)	g (g-1)					
Bor-Kron																							
BK 1	Borh	1.1501	63.4	2.48	b	23	10	9	1	-73	730	549	992	0.00865	0.00985	0.02470	0.02344	0.00433	0.02687	1.07402	1.51009	1.51009	1.51009
BK 2	Borf	1.15056	67.0	2.46	b	4	36	15	3	-47	952	694	587	0.00781	0.00987	0.02445	0.00392	0.00433	0.02684	1.05046	1.05067	1.05067	1.05067
BK 3	Bork	1.4983	65.2	2.37	b	1	2	1	2	-55	548	543	590	0.00725	0.00725	0.02419	0.02346	0.00406	0.02633	1.49593	1.49833	1.49833	1.49833
BK 4	Boro	1.5005	66.0	2.38	b	1	1	1	2	-58	675	671	591	0.00728	0.00723	0.02415	0.02343	0.00403	0.02681	1.49817	1.50045	1.50045	1.50045
BK 5	Boru	1.50546	64.8	2.40	b	1/2	4	5	1	-21	613	591	569	0.00769	0.00845	0.02427	0.02336	0.00415	0.02643	1.50222	1.50453	1.50453	1.50453
BK 6	Borha	1.5311	62.1	2.68	b	3	12	8	2	-57	778	537	577	0.00854	0.00854	0.02464	0.02381	0.00441	0.02681	1.50213	1.51417	1.51417	1.51417
BK 7	Borf	1.5163	64.0	2.53	b	1/2	5	6	1	-64	775	544	595	0.00894	0.00828	0.02459	0.02367	0.00432	0.02656	1.51385	1.51333	1.51333	1.51333
BK 8	Borki	1.5202	63.6	2.57	b	1/2	5	7	1	-57	677	549	589	0.00874	0.00891	0.02444	0.00372	0.00439	0.02657	1.51764	1.50517	1.50517	1.50517
BK 9	Bopo	1.4939	66.1	2.32	b	1	3	2	4	-27	599	537	569	0.00747	0.00747	0.02410	0.02337	0.00397	0.02638	1.49138	1.49343	1.49343	1.49343
BK 10	Boru	1.4978	67.0	2.41	b	2	1	1	1	-63	597	521	579	0.00743	0.00720	0.02408	0.02338	0.00395	0.02623	1.49552	1.49792	1.49792	1.49792
BK 12	E/Bor	1.5167	64.2	2.51	b	2	7	5	1	-62	714	560	600	0.00828	0.00829	0.02441	0.02347	0.00423	0.02634	1.51604	1.51874	1.51874	1.51874
Barit-Leicht-Dreh-																							
BoLk 1	Lokab	1.5264	60.1	2.69	b	3/4	19	18	1/2	-5	595	510	549	0.00874	0.00804	0.02475	0.02401	0.00476	0.02695	1.52375	1.52442	1.52442	1.52442
BoLk 2	Lokab	1.5178	61.1	2.61	b	4	23	21	1	-80	736	539	538	0.00825	0.00825	0.02461	0.00387	0.00459	0.02681	1.51294	1.51283	1.51283	1.51283
BoLk 3	Lokab	1.5183	60.3	2.63	b	3/4	20	19	1	-80	691	490	529	0.00859	0.00859	0.02462	0.00385	0.004465	0.02688	1.51173	1.51855	1.51855	1.51855

Glos- art	Ken- wort	Mittlere Abbe- zung Zahl	Bemerkungen (S)	Wetter- festigkeit a = sonst b = Blocken entfallen c = Verviel- fachung d = verhindert e = unver- hindert f = Einzelwur- fung	Stü- fe Festig- keit z = Ausdeh- nung Zeigensatz Tg = Trennwand tg = Zer- streu- ung	Wärme- eigenschaften a = spez. Gewicht b = Wärmeleit- fähigkeit c = Wärme- kapazität d = Wärmedurch- gangswider- stand e = Wärme- ausdeh- nung	Mittlere Zer- streu- ung C-4	Teilserneuerung für			Brechungszahlen für			Glos- art																	
								n	V _d	s	b	g	p	h	A _x	A _y	t	log s	a	t _g	t _g	C	d	d (-1)	g	g (-1)	C-A-C/C-F	C-e-C/C-F	e-F	F-g	g-h
Kron																															
K 1	Kroab	61.9	2.47					4	28	23	2	-	5.5	920	517 ^o	563 ^o	0.00894	0.0289	0.0348	0.03275	0.02446	0.02630	1.50725	1.50977	1.51195	K 1					
K 2	Kroef	1.5160	56.8	2.63				5	65	29	1/2	-	6.0	907	459 ^o	592 ^o	0.00909	0.0312	0.0492	0.04147	0.0397	0.0414	1.51325	1.51602	1.52731	K 2					
K 3	Krek	1.5182	39.0	2.55				3	14	15	1	-	8.0	894	520 ^o	559 ^o	0.00897	0.0304	0.0307	0.03047	0.0304	0.0307	1.51154	1.52223	1.53302	K 3					
K 4	Kreop	1.5190	57.3	2.63				3	14	13	1	-	6.5	787	359 ^o	540 ^o	0.00905	0.0311	0.0490	0.0415	0.0393	0.0412	1.51200	1.51895	1.53010	K 4					
K 5	Kren	1.5225	59.6	2.59				2/3	9	9	1	-	7.4	903	543 ^o	589 ^o	0.00876	0.02742	0.0401	0.0377	0.0397	0.0391	1.51249	1.53226	1.53326	K 5					
K 6	Kren	1.5208	60.6	2.43				4	34	25	3	-	4.7	912	492 ^o	530 ^o	0.00893	0.02451	0.0379	0.03450	0.0373	0.0393	1.50926	1.51276	1.51303	K 6					
K 7	Kruf	1.5111	60.6	2.54				2/3	11	10	2	-	5.5	920	527 ^o	564 ^o	0.00845	0.02994	0.0459	0.03936	0.03495	0.0381	1.50655	1.51112	1.52199	K 7					
K 8	Kruki	1.5128	59.8	2.57				4	24	15	1	-	6.3	881	509 ^o	542 ^o	0.00858	0.02999	0.04646	0.03972	0.03466	0.03881	1.51014	1.51776	1.52238	K 8					
K 9	Kruki	1.5148	60.6	2.48				3	16	19	2	-	5.5	894	609 ^o	651 ^o	0.00849	0.02995	0.0461	0.03988	0.0461	0.03883	1.51120	1.51478	1.52530	K 9					
K 10	Kroov	1.5014	54.5	2.53	b			2/3	10	7	1	-	7.7	679	438 ^o	503 ^o	0.00889	0.03007	0.0489	0.04048	0.04048	0.04049	1.49667	1.51229	1.52095	K 10					
K 11	dkbro	1.5001	61.6	2.50	b			1	3	2	1	-	7.7	681	499 ^o	559 ^o	0.00812	0.02886	0.0442	0.03070	0.0438	0.0364	1.49765	1.51013	1.51015	K 11					
Zink-Kron																															
ZK 1	Zinab	1.5332	58.0	2.70				1/2	4	7	4	-	3.4	779	551 ^o	592 ^o	0.00793	0.02317	0.0499	0.0402	0.0302	0.04149	1.53055	1.53210	1.54057	ZK 1					
ZK 2	Zinab	1.5209	60.2	2.61				1/2	4	7	1	-	6.7	864	579 ^o	612 ^o	0.00865	0.03040	0.0479	0.03975	0.03930	0.04030	1.51823	1.53088	1.53139	ZK 2					
ZK 3	Zinik	1.5103	59.1	2.55	b			2/3	11	11	2	-	5.7	894	520 ^o	561 ^o	0.00864	0.02999	0.04489	0.03207	0.03470	0.03931	1.50764	1.51027	1.52095	ZK 3					
ZK 4	Zinap	1.5119	58.2	2.57	b			3	12	12	2	-	5.7	897	491 ^o	551 ^o	0.00869	0.03004	0.04771	0.04043	0.03989	0.03999	1.50923	1.51190	1.52283	ZK 4					

Glos- art	Ken- wort	Mittlere Abbe- zung Zahl	Bemerkungen (S)	Wetter- festigkeit a = spez. Gewicht b = Wärmeleit- fähigkeit c = Wärme- kapazität d = Wärmedurch- gangswider- stand e = Wärme- ausdeh- nung	Stü- fe Festig- keit z = Ausdeh- nung Zeigensatz Tg = Trennwand tg = Zer- streu- ung	Wärme- eigenschaften a = spez. Gewicht b = Wärmeleit- fähigkeit c = Wärme- kapazität d = Wärmedurch- gangswider- stand e = Wärme- ausdeh- nung	Mittlere Zer- streu- ung C-4	Teilserneuerung für			Brechungszahlen für			Glos- art																	
								n	V _d	s	b	g	p	h	A _x	A _y	t	log s	a	t _g	t _g	C	d	d (-1)	g	g (-1)	C-A-C/C-F	C-e-C/C-F	e-F	F-g	g-h
Zink																															
ZK 5	Zinab	15.338	55.4	2.75				1/2	6	10		2	-	5.7	919	554 ^o	591 ^o	0.0094	0.0328	0.03921	0.02442	0.03442	0.03442	1.53320	1.53325	1.54574	ZK 5				
ZK 6	Zinab	1.5128	57.2	2.58				4	27	16		2	-	5.7	877	504 ^o	539 ^o	0.00891	0.0328	0.03486	0.02401	0.03486	0.03486	1.51012	1.51264	1.52294	ZK 6				
ZK 7	Zinab	1.5080	61.0	2.50	bb			1	3	5		2	-	5.8	492	515 ^o	561 ^o	0.00832	0.03454	0.03059	0.02371	0.03059	0.03059	1.50952	1.51626	1.52115	ZK 7				
ZK 8	Zisk	1.5169	59.6	2.59	b			2	6	9	1	-	6.7	844	523 ^o	594 ^o	0.00847	0.02000	0.02470	0.03097	0.020470	0.03097	1.51424	1.51669	1.52763	ZK 8					
Barit-Kron																															
BaK 1	Sakab	1.5725	57.5	3.21	b			1/2	5	12	4	-	3.6	800	403 ^o	630 ^o	0.00996	0.0341	0.03639	0.02467	0.03454	0.03454	1.56947	1.57250	1.58988	BaK 1					
BaK 2	Sakab	1.5400	59.6	2.84	b			2	8	12	1	-	6.6	842	559 ^o	599 ^o	0.00905	0.03491	0.03491	0.02411	0.03491	0.03491	1.53720	1.55974	1.56119	BaK 2					
BaK 3	Saklik	1.5647	55.8	3.10	b			1/2	4	8	3	-	4.5	767	588 ^o	622 ^o	0.01012	0.03345	0.03547	0.02547	0.03547	0.03547	1.56163	1.56470	1.57722	BaK 3					
BaK 4	Sakop	1.5688	56.0	3.11	b			1/2	5	10	3/4	-	4.1	748	559 ^o	591 ^o	0.01015	0.03247	0.03550	0.02465	0.03550	0.03550	1.56575	1.56883	1.58149	BaK 4					
BaK 5	Sakun	1.5567	58.5	3.02	b			1/2	5	11	2	-	5.4	822	581 ^o	617 ^o	0.00931	0.03515	0.03515	0.02432	0.03515	0.03515	1.55382	1.55667	1.56852	BaK 5					
BaK 6	Sakun	1.5744	56.4	3.09	b			1/2	4	8	2.3	-	4.9	773	574 ^o	607 ^o	0.01018	0.03449	0.03558	0.02466	0.03558	0.03558	1.57444	1.57711	1.58711	BaK 6					
BaK 7	Sakys	1.5640	58.1	2.90	bb	g		2	7	5	4	-	4.0	430	616 ^o	649 ^o	0.00970	0.03337	0.03526	0.02437	0.03527	0.03527	1.56104	1.56399	1.57601	BaK 7					
Schwer-Kron																															
SK 1	Sekab	1.6102	56.5	3.57	b			1	2	10	4/5	1.9	-	636	652 ^o	681 ^o	0.01080	0.03569	0.03584	0.02459	0.03584	0.03584	1.60968	1.61025	1.62370	SK 1					
SK 2	Sekab	1.6074	56.7	3.52	b			1/2	4	10	3	-	4.6	433	654 ^o	689 ^o	0.01072	0.03364	0.03580	0.02457	0.03580	0.03580	1.60938	1.60941	1.62074	SK 2					
SK 3	Seklik	1.6088	58.7	3.54	bb			1/2	4	12	5	1.4	-	679	645 ^o	661 ^o	0.01034	0.03454	0.03526	0.02437	0.03526</td										

Glos- art	Kenn- wort	Min- dere Brenn- dauer	Abre- sche Zahl	Bemerkungen (s.S.6)				Wärme- festigkeit b = hydro. Klasse g = Gelenkfübergang h = Gelenkfuß	Sturz- festigkeit f = Faktor der Anstrengung a = Anstrengung p = Anstrengung	Wärme- eigenschaften a = Beweis der Anstrengung p = Anstrengung	Min- de- rare Zer- stö- rung C = A-C/ C_F C = C_e/ C_F C = e-f/ C_F F = F_g/ F_C g-h/ C_F	Teilzerstreuung für			Glos- art											
				n	d	v _d	s					A _m	A _a	f	log f	log s	log t									
SK 4	Sokop	1.6127	58.6	3.58	bb		1/2	4	11	5	1.0	-	676	639*	672*	0.01046	0.00360	0.00567	0.00479	0.00570	0.00730	1.60954	1.61272	1.61570	SK 4	
SK 5	Sokub	1.5891	61.2	3.32	bb		1/2	5	7	4	2.0	-	600	647*	677*	0.00962	0.00338	0.00523	0.00438	0.00505	0.00731	1.58619	1.58913	1.60101	SK 5	
SK 6	Sokub	1.6138	56.3	3.61	b		1	2	8	5	1.6	-	637	659*	680*	0.0109	0.00371	0.00590	0.00501	0.00590	0.00730	1.61045	1.61375	1.62734	SK 6	
SK 7	Sokub	1.4073	59.5	3.53	b		1/2	6	11	5	1.2	-	670	659*	687*	0.0102	0.00333	0.00554	0.00465	0.00554	0.00730	1.60729	1.61193	1.62491	SK 7	
SK 8	Sokub	1.6112	55.8	3.58	b		1/2	4	14	4	1.9	-	632	659*	689*	0.0109	0.00330	0.00503	0.00406	0.00503	0.00730	1.60785	1.61117	1.62482	SK 8	
SK 9	Sokub	1.6141	55.1	3.58	b		1	3	11	4	5	1.9	-	644	651*	680*	0.0111	0.00339	0.00549	0.00408	0.00549	0.00730	1.61069	1.61409	1.62737	SK 9
SK 10	Sokub	1.6228	56.9	3.66	b		1/2	5	15	5	0.7	-	720	638*	667*	0.0109	0.00374	0.00592	0.00500	0.00592	0.00730	1.61949	1.62280	1.63444	SK 10	
SK 11	Abso	1.5638	60.7	3.08	b		1/2	5	9	2	-	57	707	602*	635*	0.0029	0.00274	0.00205	0.00242	0.00203	0.00274	1.56024	1.57023	1.57333	SK 11	
SK 12	Eifw	1.5831	59.3	3.28	b		1/2	6	10	4	5	2.0	-	703	619*	641*	0.0086	0.00348	0.00533	0.00450	0.00533	0.00444	1.58014	1.59313	1.59332	SK 12
SK 13	Eifw	1.5918	58.2	3.38	b		1/2	5	15	5	1.7	-	728	623*	646*	0.0101	0.00348	0.00551	0.00445	0.00551	0.00461	1.58873	1.59181	1.60444	SK 13	
SK 14	Opnek	1.6231	60.7	3.42	bb		1/2	6	9	5	1.3	-	649	648*	679*	0.00991	0.00345	0.00540	0.00445	0.00540	0.00454	1.60311	1.61540	1.62545	SK 14	
SK 15	Opnek	1.6230	58.1	3.67	b		2	7	14	5	0.6	-	734	645*	679*	0.0107	0.00367	0.00581	0.00491	0.00581	0.00484	1.61973	1.62299	1.64560	SK 15	
SK 16	Eisek	1.6204	40.3	3.60	bb	g	2/3	10	15	5	0.6	-	711	649*	673*	0.0102	0.00340	0.00559	0.00491	0.00559	0.00462	1.61728	1.62040	1.63510	SK 16	
SK 18	Eisek	1.6385	55.5	3.69	bb	g	2	8	12	5	0.6	-	628	645*	669*	0.0115	0.00340	0.00529	0.00493	0.00529	0.00493	1.63854	1.64534	1.65299	SK 18	
SK 19	Paus	1.6134	57.3	3.45	bb		1/2	6	10	5	1.5	-	657	650*	670*	0.0107	0.00384	0.00490	0.00384	0.00490	0.00384	1.61014	1.61320	1.62073	SK 19	
SK 20	Yank	1.5596	61.2	3.03	b		2	7	8	2	-	50	675	615*	640*	0.00914	0.00220	0.00498	0.00241	0.00492	0.00240	1.55683	1.55953	1.57089	SK 20	
SK 21	Kasub	1.6583	57.1	4.05	bb	g	2/3	10	12	5	0.2	-	768	642*	656*	0.0115	0.00343	0.00525	0.00523	0.00523	0.00523	1.65882	1.67260	1.67426	SK 21	
SK 22	Kasub	1.6779	55.5	4.26	bb	g	3	12	15	5	0.3	-	820	623*	638*	0.0122	0.00421	0.00561	0.00561	0.00561	0.00561	1.67417	1.67786	1.69308	SK 22	

Glos- art	Kenn- wort	Min- dere Brenn- dauer	Abre- sche Zahl	Bemerkungen (s.S.6)				Wärme- festigkeit b = hydro. Klasse g = Gelenkfübergang h = Gelenkfuß	Sturz- festigkeit f = Faktor der Anstrengung a = Anstrengung p = Anstrengung	Wärme- eigenschaften a = Beweis der Anstrengung p = Anstrengung	Min- de- rare Zer- stö- rung C = A-C/ C_F C = C_e/ C_F C = e-f/ C_F F = F_g/ F_C g-h/ C_F	Teilzerstreuung für			Glos- art													
				n	d	v _d	s					A _m	A _a	f	log f	log s	log t											
KF 1	Krafab	1.5404	50.9	2.78					3	17	20	1	-	6.8	939	472*	524*	0.0102	0.00503	0.00572	0.00490	0.00592	0.00600	1.53722	1.54041	1.55775	KF 1	
KF 2	Krafab	1.5263	51.0	2.72					5	67	32	1	-	8.0	907	479	504*	0.0102	0.00510	0.00557	0.00475	0.00573	0.00601	1.52318	1.52623	1.53923	KF 2	
KF 3	Krafik	1.5145	54.7	2.57					5	45	24	1	-	6.8	886	475*	559*	0.00942	0.00533	0.00510	0.00432	0.00518	0.00603	1.51168	1.51454	1.52098	KF 3	
KF 4	Krafop	1.5336	51.6	2.78					4	36	18	1	-	6.6	898	461*	487*	0.0104	0.00549	0.00558	0.00476	0.00575	0.00604	1.53364	1.53358	1.54655	KF 4	
KF 5	Krafop	1.5233	50.9	2.72	b				2/3	11	10	1	-	8.0	747	447*	482*	0.01027	0.00530	0.00552	0.00453	0.00572	0.00604	1.52001	1.52339	1.53945	KF 5	
KF 6	Krafba	1.5174	52.2	2.67	b				2/3	11	10	1	-	8.0	739	471*	500*	0.00993	0.00529	0.00547	0.00457	0.00549	0.00602	1.51145	1.51742	1.52984	KF 6	
KF 7	Koffa	1.5224	51.2	2.64	b				4	28	17	1	-	8.0	846	459*	484*	0.01021	0.00545	0.00559	0.00471	0.00567	0.00607	1.51970	1.52227	1.53539	KF 7	
KF 8	Kofffi	1.5112	50.9	2.49	b	P			1	3	6	2	-	5.9	932	429*	486*	0.01004	0.00335	0.00566	0.00464	0.00564	0.00604	1.50814	1.51118	1.52384	KF 8	
Kron-Flint																												
BdLF 1	Balab	1.5625	50.9	3.10	b				1/2	5	13	1	-	6.6	821	539*	583*	0.01103	0.00595	0.00510	0.00617	0.00620	0.00620	1.56248	1.56248	1.57638	BdLF 1	
BdLF 2	Balaf	1.5710	51.0	3.19	b				1/2	6	12	2	-	5.3	874	569*	589*	0.01119	0.00592	0.00527	0.00625	0.00625	0.00625	1.56276	1.57104	1.58092	BdLF 2	
BdLF 3	Balik	1.5714	53.0	3.16	b				1/2	6	13	3	-	5.0	841	555*	580*	0.01074	0.00588	0.00498	0.00592	0.00592	0.00610	1.57135	1.57187	1.58487	BdLF 3	
BdLF 4	Balip	1.5796	53.9	3.18	b				1/2	5	12	3	3	-	4.5	706	581*	621*	0.01074	0.00588	0.00498	0.00592	0.00592	0.00610	1.57130	1.57187	1.58487	BdLF 4
BdLF 5	Baliv	1.5474	53.6	2.98					1/2	4	13	1	-	6.7	871	541*	579*	0.01021	0.00346	0.00470	0.00566	0.00475	0.00571	1.54743	1.54729	1.56019	BdLF 5	
BdLF 6	Baliva	1.5890	53.2	3.33	b				1/2	4	12	5	1	8.8	1.74	564*	577*	0.0108	0.00351	0.00451	0.00516	0.00463	0.00527	1.58707	1.58904	1.60292	BdLF 6	

Glasart	Kennwort	Mittl. Ableszeichenzahl	Bemerkungen s.S.6)	Wertefestigkeit	Sturesfestigkeit	Wärme-eigenschaften	Min-Zerstörung	Teilstrahlung für				Brechungszahlen für				Glost								
								n	v	s	t	u	g	p	A	A _a	A _b							
BolF 7	Se/fe	1.5888	51.1	3.35	b	1/2	4	13	2/3	—	5.1	794	576 ¹	609 ¹	0.01151	0.00286	0.0019	0.0292	0.02042	0.02041	1.58927	1.58907	1.58924	BolF7
BolF 8	Se/bu	1.5536	51.4	2.96		1/2	6	11	—	7.0	870	526 ¹	556 ¹	0.01078	0.00263	0.00390	0.02496	0.02060	0.02067	1.55038	1.55349	1.55017	BolF8	
Schwerst-Kron																								
SSK 1	Se/so	1.6172	54.0	3.64	b	1/2	4	12	5	1.7	—	654	647 ¹	676 ¹	0.01142	0.00388	0.00317	0.02925	0.00632	0.00529	1.61374	1.61720	1.63149	SSK 1
SSK 2	Se/ef	1.6223	53.1	3.68	bb	1/2	4	13	5	1.6	—	663	649 ¹	678 ¹	0.01171	0.00393	0.00332	0.02939	0.00448	0.00545	1.61876	1.62233	1.63095	SSK 2
SSK 3	Se/uk	1.6148	51.1	3.60	b	1/2	5	14	4/5	2.1	2.1	694	614 ¹	659 ¹	0.01203	0.00403	0.00648	0.02955	0.00607	0.00565	1.61123	1.61464	1.62997	SSK 3
SSK 4	Se/ep	1.6177	55.1	3.61	b	1	3	10	5	1.6	—	641	647 ¹	677 ¹	0.01121	0.00385	0.00306	0.02915	0.00616	0.00615	1.61427	1.61745	1.63164	SSK 4
SSK 5	Se/om	1.6584	50.8	3.77	bb	9	2/3	11	14	5	0.5	770	637 ¹	659 ¹	0.01295	0.00431	0.00697	0.02998	0.00722	0.00609	1.65454	1.65944	1.67471	SSK 5
SSK 6	Se/fe	1.6176	52.7	3.39	b	1/2	5	12	4	2.6	2.6	753	619 ¹	649 ¹	0.01172	0.00397	0.00332	0.02943	0.00630	0.00540	1.62025	1.65644	1.67408	SSK 6
SSK 7	Se/fe	1.6185	50.4	3.34	b	2	8	14	4/5	1.9	—	857	563 ¹	609 ¹	0.01226	0.00414	0.00661	0.02967	0.00698	0.00578	1.61497	1.61857	1.63594	SSK 7
SSK 8	Se/ki	1.6177	49.8	3.31		2/3	9	13	5	1.6	—	674	619 ¹	667 ¹	0.01241	0.00415	0.00667	0.02974	0.00695	0.02688	1.61400	1.61778	1.63332	SSK 8
SSK 9	Se/om	1.6201	49.8	3.27	b	3/4	15	20	5	1.4	—	871	581 ¹	607 ¹	0.01245	0.00418	0.00667	0.02978	0.00694	0.02681	1.61638	1.62012	1.63579	SSK 9
SSK 10	Se/om	1.6935	53.5	3.43	bb	9	3	15	22	5	0.7	890	609 ¹	634 ¹	0.01295	0.00433	0.00698	0.02999	0.00714	0.00595	1.69247	1.70568	1.70529	SSK 10
Doppel-Leicht-Flint																								
LLF 1	Dif/fe	1.5481	45.9	2.94		3	14	15	1	—	65	838	440 ¹	469 ¹	0.01195	0.00396	0.00640	0.02555	0.00676	0.00577	1.54458	1.56184	1.56209	LLF 1
LLF 2	Dif/fe	1.5407	47.2	2.86		3	13	15	1	—	62	840	442 ¹	477 ¹	0.01145	0.00382	0.00615	0.02530	0.00646	0.00548	1.53729	1.54072	1.55521	LLF 2

Glasart	Kennwort	Mittl. Ableszeichenzahl	Bemerkungen s.S.6)	Wertefestigkeit	Sturesfestigkeit	Wärme-eigenschaften	Min-Zerstörung	Teilstrahlung für				Brechungszahlen für				Glost										
								n	v	s	t	u	g	p	A	A _a	A _b									
Llf 3	Dif/fb	1.5601	40.2	2.99		1/2	4	8	1	—	8.0	742	512 ¹	500 ¹	0.01191	0.00398	0.00659	0.02552	0.00571	0.00579	1.55567	1.56013	1.57319	Llf 3		
Llf 4	Dif/fp	1.5611	45.3	3.02		2	8	14	1	—	6.9	861	467 ¹	512 ¹	0.01240	0.00410	0.00644	0.02556	0.00574	0.00580	1.55712	1.56138	1.57712	Llf 4		
Llf 6	Dif/fu	1.5317	48.7	2.81	b	3	18	11	1	—	8.0	776	439 ¹	490 ¹	0.01288	0.00369	0.00588	0.02553	0.00503	0.00510	1.52945	1.53172	1.54543	Llf 6		
Llf 7	Dif/fe	1.5487	45.4	2.98		2/3	9	10	1	—	8.0	731	403 ¹	462 ¹	0.01208	0.00402	0.00547	0.02561	0.00548	0.00594	1.54609	1.54866	1.56402	Llf 7		
Llf 8	Dif/fi	1.5326	46.0	2.51	b	9	P	1	3	2	2	—	5.7	905	474 ¹	518 ¹	0.01158	0.00387	0.00537	0.02562	0.00542	0.00574	1.52912	1.53256	1.54732	Llf 8
Barit-Flint																										
Bdf 1	Bitab	1.5569	48.6	3.00	b		3	18	22	2	—	5.5	990	470 ¹	504 ¹	0.01146	0.00380	0.00416	0.02552	0.00464	0.00548	1.55507	1.55690	1.57140	Bdf 1	
Bdf 2	Bitef	1.5697	45.5	3.17	b		1/2	5	11	2	—	5.7	852	547 ¹	576 ¹	0.01182	0.00383	0.00471	0.02553	0.00454	0.00547	1.55461	1.56945	1.58419	Bdf 2	
Bef 3	Bif	1.5927	46.5	3.29	b		1/2	6	10	1	—	6.2	825	520 ¹	558 ¹	0.01254	0.00412	0.00472	0.02562	0.00470	0.00547	1.55267	1.59557	1.59557	Bef 3	
Bef 4	Bifop	1.6054	43.9	3.32		1	3	10	2	—	5.2	821	557 ¹	573 ¹	0.01279	0.00450	0.00462	0.02573	0.00482	0.00542	1.56262	1.62318	1.62318	Bef 4		
Bdf 5	Bifou	1.6073	49.2	3.35	b		1/2	4	12	3	—	4.4	740	559 ¹	651 ¹	0.01233	0.00410	0.00463	0.02570	0.00495	0.00568	1.52939	1.62286	1.62567	Bdf 5	
Bef 6	Bife	1.5890	46.6	3.35	b		1	3	12	3	—	6.0	765	581 ¹	610 ¹	0.01206	0.00420	0.00560	0.02561	0.00481	0.00583	1.52881	1.58538	1.60493	Bef 6	
Bef 7	Bife	1.6080	45.2	3.54			1	3	12	3	—	4.9	783	567 ¹	594 ¹	0.01176	0.00433	0.00511	0.02561	0.00484	0.00564	1.56981	1.60981	1.62070	Bef 7	
Bef 8	Biftu	1.6237	47.0	3.67	g		1/2	4	10	4/5	2/1	2/2	732	592 ¹	624 ¹	0.01262	0.00439	0.00516	0.02579	0.00485	0.00573	1.56204	1.60555	1.64055	Bef 8	
Bef 9	Bifpo	1.6433	47.8	3.85	b	g	1/2	5	10	5	1.4	—	682	629 ¹	648 ¹	0.01347	0.00446	0.00507	0.02579	0.00562	0.00642	1.61959	1.66295	1.66521	Bef 9	
Bef 10	Biftu	1.6700	47.2	3.84	bb	g	1/2	6	11	5	0.8	—	813	661 ¹	699 ¹	0.01203	0.00427	0.00541	0.02559	0.00561	0.00650	1.66081	1.68013	1.69801	Bef 10	

Glos- art	Ken- wort	Mit- telfre- quenz Zahl n	Ables- zeichen r s b g	Bemerkungen (A-S)	Wertes- festigkeit s = esp. Gewicht h = hydro. Klasse A = Abstand vom zentralen Punkt a = Beweis der Vollständig- keit	Säure- festigkeit s = esp. Gewicht h = hydro. Klasse A = Abstand vom zentralen Punkt a = Beweis der Vollständig- keit	Wärme- eigenschaften h = hydro. Klasse a = Beweis der Vollständig- keit	Min- zen- Zer- stör- ung C-F	Teilzerstreutung für				Brechzahlen für Glos- art												
									A-C/C _C	C-e/C _C	e-F/C _C	F-g/C _C	g-h/C _C	C	d [m^{-1}]	g [m^{-1}]									
BaF 11	Abfdr	1.6667	48.4	3.81	bb	g	2	7	10	5	0.7	-	768	639 ¹	660 ¹	0.01375	0.00461	0.00740	0.00638	0.0074	0.00557	1.66259	1.66672	1.69411	BaF 11
BaF 12	Ef04	1.6393	45.0	3.59	b	g	2/3	10	7	5	-	2.6	732	589 ¹	613 ¹	0.01423	0.00469	0.00739	0.00665	0.00686	0.00691	1.63507	1.63930	1.65734	BaF 12
Leicht-Flint																									
LF 1	Lefab	1.5731	42.7	3.16			2/3	9	17	1	-	7.1	876	448 ¹	475 ¹	0.01343	0.00459	0.00717	0.00626	0.00769	0.00559	1.56971	1.57309	1.59223	LF 1
LF 2	Lefaf	1.5982	41.0	3.31			3	14	20	1	-	6.7	947	407 ¹	460 ¹	0.01483	0.00450	0.00707	0.00607	0.00695	0.00557	1.59271	1.59845	1.61378	LF 2
LF 3	Lefik	1.5822	42.0	3.20			2	7	14	1	-	6.9	825	472 ¹	502 ¹	0.01386	0.00446	0.00739	0.00644	0.00703	0.00682	1.58704	1.59215	1.59982	LF 3
LF 4	Lefop	1.5785	41.7	3.20			3	12	15	1	-	7.5	840	446 ¹	492 ¹	0.01388	0.00443	0.00740	0.00647	0.00705	0.00683	1.57434	1.57945	1.59164	LF 4
LF 5	Lefor	1.5914	40.8	3.25			3	15	23	1/2	-	6.1	958	412 ¹	442 ¹	0.01425	0.00462	0.00646	0.00644	0.00681	0.00703	1.57722	1.58144	1.59664	LF 5
LF 6	Leffba	1.5673	42.8	3.16			2/3	9	15	1	-	6.6	891	441 ¹	460 ¹	0.01325	0.00454	0.00708	0.00617	0.00682	0.00556	1.56338	1.56732	1.58419	LF 6
LF 7	Leffbe	1.5759	41.3	3.22			1	3	10	1	-	6.6	766	450 ¹	499 ¹	0.01396	0.00453	0.00743	0.00649	0.00684	0.00554	1.57501	1.57520	1.59280	LF 7
Flint																									
F 1	Filab	1.6259	35.6	3.68			1/2	5	16	2	-	5.5	872	438 ¹	473 ¹	0.01754	0.00538	0.00931	0.00935	0.01026	0.00892	1.62072	1.62598	1.64855	F 1
F 2	Filar	1.4200	36.3	3.60			1/2	5	15	12	-	6.1	860	439 ¹	482 ¹	0.01704	0.00545	0.00904	0.00905	0.00995	0.00862	1.62004	1.64204	1.64202	F 2
F 3	Filk	1.6109	37.0	3.54			2	8	21	1	-	6.3	823	441 ¹	464 ¹	0.01659	0.00532	0.00880	0.00779	0.00966	0.00837	1.60803	1.61293	1.63420	F 3
F 4	Filog	1.6166	34.6	3.59			1/2	5	16	1	-	6.2	860	446 ¹	482 ¹	0.01694	0.00540	0.00894	0.00791	0.00981	0.00853	1.61164	1.61659	1.63292	F 4
F 5	Filar	1.6034	38.0	3.47			1/2	6	14	1	-	6.5	841	450 ¹	476 ¹	0.01587	0.00544	0.00844	0.00647	0.00708	0.00794	1.60310	1.60342	1.62381	F 5

Glos- art	Ken- wort	Mit- telfre- quenz Zahl n	Ables- zeichen r s b g	Bemerkungen (A-S)	Wertes- festigkeit s = esp. Gewicht h = hydro. Klasse A = Abstand vom zentralen Punkt a = Beweis der Vollständig- keit	Säure- festigkeit s = esp. Gewicht h = hydro. Klasse A = Abstand vom zentralen Punkt a = Beweis der Vollständig- keit	Wärme- eigenschaften h = hydro. Klasse a = Beweis der Vollständig- keit	Min- zen- Zer- stör- ung C-F	Teilzerstreutung für				Brechzahlen für Glos- art									
									A-C/C _C	C-e/C _C	e-F/C _C	F-g/C _C	p-h/C _C	C	d [m^{-1}]	g [m^{-1}]						
F 6	Flfu	1.6364	35.4	3.76			1/2	4	14	2/3	-	5.0	895	459 ¹	492 ¹	0.01803	0.00571	0.00917	0.01308	1.63626	1.64593	F 6
F 7	Flfe	1.6524	35.6	3.61			3	13	27	3	37	1019	420 ¹	467 ¹	0.01798	0.00557	0.00901	0.01308	1.65216	1.64826	F 7	
F 8	Flfi	1.5955	39.2	3.39			1/2	4	13	1	-	4.2	815	457 ¹	483 ¹	0.01719	0.00517	0.00877	0.01294	1.59551	1.62019	F 8
F 9	Flfo	1.6205	38.0	3.56			1/2	5	9	2/3	-	5.0	898	469 ¹	501 ¹	0.01834	0.00522	0.00948	0.01304	1.62045	1.64544	F 9
F 10	Flfu	1.6233	36.7	3.61			1/2	5	10	2	-	5.7	815	442 ¹	499 ¹	0.01697	0.00547	0.00975	0.01298	1.62234	1.64552	F 10
F 11	Abfl	1.6210	36.0	2.67	b		1/2	5	3	1	-	8.0	787	572 ¹	597 ¹	0.01727	0.00558	0.00910	0.01300	1.62096	1.64320	F 11
F 12	Efjl	1.6184	36.4	3.60			1/2	5	15	1/2	-	6.1	860	439 ¹	482 ¹	0.01697	0.00541	0.00976	0.01299	1.61835	1.64007	F 12
F 13	Jflj	1.6224	36.1	3.60			1/2	5	15	1/2	-	6.1	860	439 ¹	482 ¹	0.01725	0.00550	0.00909	0.01206	1.62237	1.64463	F 13
F 14	Oflj	1.6014	38.3	3.47			1/2	6	14	1	-	6.9	841	450 ¹	476 ¹	0.01711	0.00504	0.00911	0.01207	1.60167	1.64056	F 14
F 15	Uflj	1.6057	37.9	3.47			1/2	6	14	1	-	6.5	841	450 ¹	476 ¹	0.01704	0.00514	0.00949	0.01207	1.60570	1.64056	F 15
F 16	Bflj	1.5972	35.4	2.69	b	g	1/2	3	3	2	-	5.7	1025	427 ¹	453 ¹	0.01673	0.00519	0.00883	0.01206	1.59784	1.63033	F 16
Barit-Schwer-Flint																						
BaSF 1	Sfbab	1.6261	39.1	3.72			1/2	6	13	3	-	4.8	869	504 ¹	537 ¹	0.01601	0.00513	0.00951	0.00950	1.62134	1.62603	BaSF 1
BaSF 2	Sfbef	1.6445	35.9	3.89	b		1/2	6	16	3	3.5	4.6	850	502 ¹	536 ¹	0.01590	0.00511	0.00971	0.00983	1.64446	1.66841	BaSF 2
BaSF 3	Sfbk	1.6072	40.2	3.50			1/2	6	11	1/2	-	5.9	835	494 ¹	535 ¹	0.01519	0.00519	0.00945	0.00945	1.60704	1.64446	BaSF 3
BaSF 4	Sfbp	1.6513	38.2	3.91	b		1	3	16	4/5	-	2.9	868	497 ¹	527 ¹	0.01699	0.00543	0.00976	0.00981	1.65133	1.64365	BaSF 4
BaSF 5	Sfbir	1.6102	42.5	3.49	b	g	1/2	4	11	1	-	6.3	816	497 ¹	539 ¹	0.01419	0.00527	0.00984	0.00984	1.59993	1.62136	BaSF 5

Glos- art	Ken- nwert	Mitt- lere Brenn- zeit in sec	Abbe- reiche (S.S.)	Bemerkungen (S.S.)	Wetter- festigkeit in Abhängig- keit von der Temperatur	Sdure- zeit in sec	Wärme- eigenschaften der Zer- streuung	Mitt- lere Zer- streu- zeit in sec	Teilzersetzung für				Brechungszahlen für				Glos- art
									n _d	v _d	s	t	b	g	h	Q ₂	
BoSF 6	Stöhr	1.6976	41.9	3.79	b	g	2	7	12	5	1.2	—	793	588 ^a	600 ^a	0.01594	BoSF 6
BoSF 7	Stöhr	1.7015	41.1	3.85	b	g	1/2	6	12	5	0.9	—	773	600 ^a	629 ^a	0.01705	BoSF 7
BoSF 8	Stöhr	1.7224	38.0	3.79	b	g	1/2	4	9	5	1.0	—	766	593 ^a	618 ^a	0.01905	BoSF 8
Schwer-Flint																	
SF 1	Wefab	1.7174	29.5	4.44	g	1	2	10	3/4	—	4.0	834	419 ^a	454 ^a	0.02431	SF 1	
SF 2	Wefab	1.6477	33.9	3.86	g	1/2	5	13	2	4.3	4.9	875	445 ^a	477 ^a	0.01912	Wefab	
SF 3	Wefab	1.7400	28.2	4.60	g	1	3	8	5	1.1	2.7	871	434 ^a	468 ^a	0.02650	Wefab	
SF 4	Wefab	1.7552	27.5	4.79	g	1	3	5	5	1.4	2.4	830	429 ^a	461 ^a	0.02743	Wefab	
SF 5	Wefab	1.6727	32.2	4.08	g	1/2	4	12	2	4.2	4.9	829	445 ^a	474 ^a	0.02697	Wefab	
SF 6	Wefab	1.8052	25.5	5.13	g	1	3	10	5	0.7	—	828	440 ^a	469 ^a	0.03163	Wefab	
SF 7	Wefab	1.6398	34.6	3.78	g	1/2	5	12	1/2	—	6.1	924	456 ^a	481 ^a	0.01849	Wefab	
SF 8	Wefab	1.6889	31.1	4.21	g	1/2	5	9	3	3.6	4.5	813	433 ^a	465 ^a	0.02212	Wefab	
SF 9	Wefab	1.6545	33.8	3.91	g	1	3	13	1/2	—	6.0	837	433 ^a	469 ^a	0.01939	Wefab	
SF 10	Wefab	1.7283	28.3	4.26	g	1	3	12	1	—	6.7	757	452 ^a	474 ^a	0.02579	Wefab	
SF 11	Wefab	1.7847	25.7	4.72	b	g	1	1	6	1	—	7.0	421	442 ^a	474 ^a	0.03052	Wefab
SF 12	Effew	1.6483	33.8	3.72	g	1	3	10	1	—	6.9	798	457 ^a	499 ^a	0.01920	Effew	
SF 13	Wefab	1.7408	27.7	4.40	g	1	2	7	1	—	6.4	739	466 ^a	510 ^a	0.02674	Wefab	

FCR OFFICIAL USE ONLY

Glos- art	Ken- nwert	Mitt- lere Brenn- zeit in sec	Abbe- reiche (S.S.)	Bemerkungen (S.S.)	Wetter- festigkeit in Abhängig- keit von der Temperatur	Sdure- zeit in sec	Wärme- eigenschaften der Zer- streuung	Mitt- lere Zer- streu- zeit in sec	Teilzersetzung für				Brechungszahlen für				Glos- art
									n _d	v _d	s	t	b	g	h	Q ₂	
SF 14	Opener	1.7618	26.5	4.50	g	9	3	3	6	1	—	6.6	724	473 ^a	529 ^a	0.02873	SF 14
SF 15	Dimer	1.6169	30.1	4.05	g	1/2	5	8	1	—	6.1	810	462 ^a	496 ^a	0.02264	SF 15	
SF 16	Bawer	1.6461	34.0	3.88	g	1/2	5	13	2	4.3	4.9	875	445 ^a	477 ^a	0.01901	Bawer	
SF 17	Penor	1.6502	33.7	3.86	g	1/2	5	13	2	4.3	4.9	875	445 ^a	477 ^a	0.01920	Penor	
SF 18	Klemer	1.7215	29.3	4.44	g	1	2	10	3/4	—	4.0	834	419 ^a	454 ^a	0.02644	Klemer	
SF 19	Power	1.6668	33.1	4.03	g	1/2	4	12	2	4.2	4.9	798	456 ^a	479 ^a	0.02015	Power	
Kurz-Flint																	
KsF 1	Kuzab	1.5512	49.6	2.72	g	1	2	2	4	2.0	28	711	493 ^a	532 ^a	0.01111	KsF 1	
KsF 2	Kuzef	1.5974	51.8	2.56	g	2	7	1	5	1.7	1.6	608	479 ^a	501 ^a	0.01026	KsF 2	
KsF 3	Kuzik	1.5241	53.1	2.52	g	1	3	1	5	1.8	2.3	602	446 ^a	511 ^a	0.00943	KsF 3	
KsF 4	Kuzik	1.5704	48.1	3.02	g	1/2	6	10	5	0.9	—	777	479 ^a	519 ^a	0.01818	KsF 4	
KsF 5	Kuzar	1.5013	52.8	2.49	g	1/2	6	2	5	1.7	5.8	598	477 ^a	509 ^a	0.00988	KsF 5	
KsF 6	Kuzel	1.5668	51.1	2.56	g	1	3	1	4	1.8	3.0	548	452 ^a	501 ^a	0.01033	KsF 6	
Sonder-Gläser																	
PKS 1	Aphos	1.5173	49.6	2.57	b	5	(0)	(0)	2	—	5.7	586	496 ^a	539 ^a	0.02056	PKS 1	
PSKS 1	Aphra	1.5592	67.8	3.10	b	5	(0)	(0)	2	—	5.6	842	568 ^a	591 ^a	0.02450	PSKS 1	

FOR OFFICIAL USE ONLY

Diese Gläserarten können noch Schmelzung in einer Menge von höchstens 15 kg als Ergebnis der Zersetzung verhindern. Schmelzung dargestellt werden. Sie sind in freier Luft nicht holdbar und daher nur geschützt zu verwenden.																	
PKS 1	Aphos	1.5173	49.6	2.57	b	5	(0)	(0)	2	—	5.7	586	496 ^a	539 ^a	0.02056	PKS 1	
PSKS 1	Aphra	1.5592	67.8	3.10	b	5	(0)	(0)	2	—	5.6	842	568 ^a	591 ^a	0.02450	PSKS 1	

Glas- art	Ken- wort	Mittlere Abbre- chung Zahl	Bemerkungen	Wetter- festigkeit	Säure- festigkeit	Wärme- eigenschaften a) Ausdehnung	Mit- tlerer Zen- tral- streu- ung	Teilzerstreuung für			Brechungszahlen für			Glas- art											
								n _d	V _d	v	p	3	18	36	5	-0.3	-	WVB 613°/634°	0.01320	0.00447	0.00715	0.00600	0.02725	0.00407	1.68888
SSKS 1	Elasos	1.6729	52.4	4.20	b	g	p	3	18	36	5	-0.3	-	WVB 613°/634°	0.01320	0.00447	0.00715	0.00600	0.02725	0.00407	1.68888	1.69289	1.70936	0.00312	0.00301
KzFS 1	Elasos	1.6131	44.0	3.17	b	g		1/2	(4)	(7)	5	0.4	-	539 679°/504°	0.01395	0.00473	0.00750	0.00640	0.02750	0.00404	1.60887	1.61305	1.62359	0.00312	0.00301
KzFS 2	Elasos	1.5578	53.9	2.74	b	g		5	(77)	(28)	5	0.2	-	529 674°/529°	0.01034	0.00364	0.00563	0.00473	0.02563	0.00471	1.55465	1.55781	1.57064	0.00309	0.00223
KzFS 3	Rauti	1.5751	51.9	2.89	b	g		5	(80)	(44)	5	0.1	-	573 496°/519°	0.01108	0.00387	0.00600	0.00504	0.02608	0.00509	1.57175	1.57509	1.59234	0.00309	0.00224
SFS 1	Acryla	1.9229	20.9	6.03	b	g		1	3	8	5	-1.3	-	913 399°/419°	0.04408	0.01301	0.02284	0.02124	0.02775	0.02549	1.91038	1.92286	1.98223	0.00364	0.00125

FOR OFFICIAL USE ONLY
FOR OFFICIAL USE ONLY